PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

62-094347

(43) Date of publication of application: 30.04.1987

(51)Int.Cl.

B41J 3/04

(21)Application number: 60-234565

(71)Applicant: RICOH SEIKI KK

(22)Date of filing:

22.10.1985

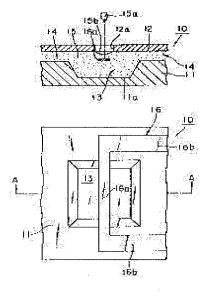
(72)Inventor: MANAKA JUNJI

(54) THERMAL INK JET PRINTING HEAD

(57)Abstract:

PURPOSE: To enhance not only heat efficiency but also a printing speed, by providing a heater so that said heater is at least partially extended to the space in an ink flow passage.

CONSTITUTION: The heating part 16a of a heater element 16 is arranged in an ink chamber 13 so as to be extended to the space in said ink chamber 13. The ink chamber 3 having an almost rectangular shape is provided in one surface of a substrate 11 in a recessed state and the heating part 16a of the heater element 16 is provided in a bridged state so as to traverse the recessed part 13. The heating part 16a and lead part 16b are formed of the same substance and, for example, the width of the heating part 16a is set so as to be narrower than the lead part 16b and, therefore, the electric resistance of the heating part 16a is set so as to be made larger than that of the lead part 16a. When a current is supplied to the heater element 16, heat is generated in the heating part 16a and the diffused heat



from the heating part 16a is entirely absorbed by the circumferential ink 15. The resistance of a fluid to an ink supply passage 14 becomes high and the ink 15 excluded by air bubbles generated around the heating part 16a flows through the ink chamber 13 to effectively move toward a nozzle orifice 12a.

⑨ 日本国特許庁(JP)

⑪特許出願公開

⑩ 公 開 特 許 公 報 (A)

昭62-94347

⑤Int.Cl.⁴

識別記号

庁内整理番号

❸公開 昭和62年(1987)4月30日

B 41 J 3/04

1 0 3

7513-2C

審査請求 未請求 発明の数 4 (全21頁)

②特 願 昭60-234565

20出 願 昭60(1985)10月22日

79発明者 間中

順二

東京都大田区大森西1丁目9番17号 リコー精器株式会社

内

⑪出 願 人 リコー精製

リコー精器株式会社

東京都大田区大森西1丁目9番17号

四代 理 人 弁理士 小橋 正明

明期有

1.発明の名称

熱インクジェットプリントヘッド

2. 特許請求の範囲

1. インクを局所的に加熱して気泡をインク内に発生させそれにより該インクからインク滴を形成する熱インクジェットプリントヘッドにおいて、ノズル孔が設けられていると共に前記ノズル孔に連通しており且つ前記インクを充填可能なインク流路が設けられており、前記インク流路の空間内に少なくともその一部を空中に延在させた加熱手段が設けられていることを特徴とする熱インクジェットプリントヘッド。

2. 特許請求の範囲第1項において、前配インク流路は基板とカバープレートとの間に形成されており、前配加熱手段は前配基板上に形成されており且つ前配基板の選択した箇所をエッチング除去して前配加熱手段の少なくとも一部を前記基板から離隔させたことを特徴とする熱インクジェットプリントヘッド。

- 3. 特許静求の範囲第2項において、前記加 熟手段は電流の通過によって発熱する加熱部を有 していることを特徴とする熱インクジェットプリ ントヘッド。
- 4. 特許請求の範囲第3項において、前記加 熱部が架橋状に構成されていることを特徴とする 熱インクジェットプリントヘッド。
- 5. 特許 請求の範囲第3項において、前配加 熱部が片持築状に構成されていることを特徴とす る熱インクジェットプリントヘッド。
- 6. 特許 請求の範囲第3項において、前記加 熱部の少なくとも一部が蛇行形状に構成されてい ることを特徴とする熱インクジェットプリントへ ッド。
- 7. 特許請求の範囲第3項において、前配加 熱部の少なくとも一部が類状形状をしていること を特徴とする熱インクジェットプリントヘッド。
- 8. 特許請求の範囲第3項において、前記ノ ズル孔は前記カバープレートの所定箇所に穿設し て設けられていることを特徴とする熱インクジェ

ットプリントヘッド。

- 9. 特許簡求の範囲第8項において、前記加 熱部は前記ノズル孔と整合して配設されていることを特徴とする熱インクジェットプリントヘッド。
- 10. 特許請求の範囲第8項において、前記加 熱部は前記ノズル孔と少なくととも部分的にズラ して配設されていることを特徴とする熱インクジ ェットプリントヘッド。
- 11. 特許請求の範囲第3項において、前記ノズル孔は前記カバープレートと前記基板との間に配設されていることを特徴とする熱インクジェットプリントヘッド。
- 12. 特許請求の範囲第3項において、前記ノ ズル孔は前記基板の所定箇所に穿設して設けられ ていることを特徴とする熱インクジェットプリン トヘッド。
- 13. 特許請求の範囲第12項において、前記 ノズル孔は前記基板を異方性エッチングすること によって先細形状に形成されていることを特徴と する熱インクジェットプリントヘッド。

- 3 -

ェットプリントヘッド。

- 18. 特許請求の範囲第17項において、前記加熱手段と前記温度検知手段とは実質的に同一の構成を有することを特徴とする熱インクジェットプリントヘッド。
- 19. 特許請求の範囲第2項において、前記基板と前記基板との間に所定の形状の孔を穿設した 封止プレートを挟着させたことを特徴とする熱インクジェットプリントヘッド。
- 20. インクを局所的に加熱して気泡をインクトに発生させそれにより該インクからインク湾を形成する熱インクジェットプリントヘッドにおいて、1 装面上に絶縁層を被着形成した基板の節を前記1 表面と反対表面側から前記1 表面と反対表面側から前記1 表面と反対表面側がら前記4 で適けるとよってダイヤフラムを形成し、前記絶縁層と所定距離解のラム上に加熱部を配設させて加熱手段を距離隔離を開上に付着形成し、前記絶縁層と所定距離離隔させてカバープレートを設けてインク流路を形成させてカバープレートを設けてインク流路を移政すると共に前記カバープレートにノズル孔を穿設

- 14. 特許請求の範囲第3項において、前記加 熱手段は前記加熱部の両端に接続された一対のリード部を有しており前記リード部は前記基板上に 付着形成されると共に前記加熱部の方が前記リー ド部よりも電気的抵抗が実質的に大きい様に設定 されているていることを特徴とする熱インクジェットプリントヘッド。
- 15. 特許請求の範囲第14項において、前記加熱部と前記リード部とは同一の物質から形成されており前記加熱部の斯面積が前記リード部の斯面積よりも小さく形成されていることを特徴とする熱インクジェットプリントヘッド。
- 16. 特許請求の範囲第1項、第2項、第3項及び第14項の内の何れか1項において、前記基板上に絶縁層が形成されており、前記加熱手段のリード部は前記絶縁層の上に被着形成されていることを特徴とする熱インクジェットプリントヘッド。
- 17. 特許請求の範囲第1項において、前配加 熱手段の近傍に前記インクの温度を測定する温度 検知手段を配設したことを特徴とする熱インクジ

- 4 -

- し、前記インク流路内のインクを前記ノズル孔から噴出させることによってインク滴を発生させることを特徴とする熱インクジェットプリントヘッド。
- 21. 特許請求の範囲第20項において、前記加熱部は電流の通過によりジュール熱を発生し、前記加熱手段は前記加熱部の両端に接続する一対のリード部を有しており、前記リード部も前記絶縁層上に付着形成されていることを特徴とする熱インクジェットプリントヘッド。
- 22. 所定簡所をエッチング除去して1表面に凹所を形成した基板、第1線膨張率を持っており前記1表面上に付着形成されると共に前記凹所上の空間に張り出して所定の形状に延在する張り出し部を有する第1層、前記第1線膨張率とは異なった第2線膨張率を持っており前記第1層の少なくとも前記張り出し部上に付着形成された第2層、前記基板の絶縁層から所定距離離隔して配設しノズル孔を穿設したカバープレート、少なくとも前記張り出し部を加熱し前記第1及び第2線膨

張率の差異によって前記張り出し部を屈曲させる 加熱手段、とを有することを特徴とする熱インク ジェットプリントヘッド。

23. 特許請求の範囲第22項において、前記加熱手段は前記第2層に電流を通過させることによって前記第2層の加熱部においてジュール熱を発生させるものであることを特徴とする熱インクジェットプリントヘッド。

24. 特許請求の範囲第1項、第2項、第3項及び第23項の内の何れか1項において、前記第1層はTa₂O₅、SiO₂、Si₃N₄、Al₂O₃から選択された物質で構成されており、又第2層はTa、Ti、V、Cr、Ni、Mo、Pt、TaN₂、TiN、SiC、VC、NiCr、ステンレス、PtIr、PtRhから選択された物質で構成されていることを特徴とする熱インクジェットプリントヘッド。

25. 特許請求の範囲第24項において、前記 基板はSi、W、Mo、Cr、Ni、NiCr、ステンレス、 棚脂から選択した単層又はこれらのラミネート構 造で構成されていることを特徴とする熱インクジ

- 7 -

って、更に詳細には、熱エネルギを駆動源として 利用し印字用のインク滴を発生させる熱インクジェットプリントヘッドに関するものである。 従来技術

熱インクジェットプリンタは公知であり、これ は所謂オンデマンド型のインクジェットプリンタ であって、その動作原理によれば、インクを局所 的に加熱させて気泡を発生させ、その時の気泡に よる排除体積を駆動力としてインクをノズル孔か ら射出させてインク滴を形成し印字させる。第1 図は従来の熱インクジェットプリンタに使用され るプリントヘッドの概略図である。図示した如く、 このプリントヘッドにはインク流路1が形成され ており、その一端にはノズル孔1aが形成されて おり、またその他端はインク供給路2に連诵され ている。インク流路1内にはインク3が充填され ており、通常は、ノズル孔laにおいて、インク 3 は表面張力によってメニスカスを形成している。 インク流路1を画定する壁の所定の箇所にはヒー タ4が被着形成されており、ここを瞬間的に加熱

ェットプリントヘッド。

26. インクを局所的に加熱して気泡をインク内に発生させそれにより該インクからインク演を形成する熱インクジェットプリントヘッドにおいて、ノズル孔が設けられていると共に前記ノズル孔に連通しており且つ前記インクを充填可能なインク流路が設けられており、前記インク流路内のインクを局所的に加熱して気泡を発生させる加熱手段が設けられており、前記加熱手段は前記気泡を前記ノズル孔へ向かって成長させる加熱部を有することを特徴とする熱インクジェットプリントヘッド。

27. 特許請求の範囲第26項において、前記 加熱部は少なくとも部分的に前記インク流路内の空間を延在して設けられていることを特徴とする 熱インクジェットプリントヘッド。

3. 発明の詳細な説明

技術分野

本発明はインクジェットプリンタ等に使用する インクジェットプリントヘッドに関するものであ

- 8 -

させることによってヒータ1上に膜沸騰を起させ、その結果ヒータ4上に気泡5が発生される。従って、気泡5の発生による排除体積によって、インク3がノズル孔1aから部分的に押し出され、その押し出された部分3aはやがてインク滴を形成する。この場合の加熱は、電流パルスをヒータ4に印加してジュール発熱を起させることによって行なわれ、従って、パルスが終了すると、ヒータ4はインク3によって急冷されて気泡は消滅し、新たなインクがインク流路1内に供給される。

この様な世来の熱インクジェットプリントへッドによって、オンデマンド型の印字動作を行なわせることが可能であるが、ヒータ4がインク流路1の壁上に被着して設けられているので、ヒータ4から発生された熱はヘッド本体側へ熱伝導によって散逸される。 従って、ヒータ4の加熱効率が悪く、パルス電流を印加した場合のヒータ4の減速が展上昇の立上りが比較的緩やかとなり充分な関連を発生させることが出来ない等の欠点がある。又、ヒータ4と比べ本体の熱容量が多きので、所

定の温度にヒータ4が到達するのにかなりの時間を必要とし、消費電力が大きいばかりか、熱的な周波数応答が低く印字速度が制限される等の欠点もある。

且的

本発明は以上の点に鰡みなされたものであって、 上述した如き従来技術の欠点を解消し、熱効率を 向上させると共に印字速度も向上させた熱インク ジェットプリントヘッドを提供することを特徴と する。本発明の別の目的とするところは、製造が 容易であり特に高密度のマルチノズル構成とする のに適した熱インクジェットプリントヘッドを提 供することである。

構 成

本発明の1 側面においては、プリントヘッド内に形成したインク流路内にヒータを配設してインク流路内のインクを局所的に加熱し気泡をさせるが、このヒータを少なくとも部分的にインク流路内の空間に空中に延在させて設け、これによりヒータからプリントヘッド本体乃至は基板に熱が散

- 11 -

気泡がノズル孔に向かって順次成長する様に構成し、従って気泡成長仮定における体積排除がインク流路内のインクの一部にノズル孔へ向かって運動エルルギを付与させ、効果的にインク滴の発生を行なうことを可能とする。この場合には、ヒータをインク流路の壁上に被着して設けても良いが、好適にはインク流路の空間内に張り出して設けるのが良い。

以下、添付の図面を参考に、本発明の具体的実施の態様に付いて詳細に説明する。

逸されることを極力防止している。この様な構成によれば、ヒータから基板への熱伝導による熱の 散逸を最少とすることが可能となる。従って、所 定の温度に加熱する場合の消費電力は減少され、 一方熱応答性が改善されるので、印字速度を著し く向上させることが可能である。

本発明の別の側面によれば、ヒータを2 層構成として、夫々の層を異なった線膨張率の物質で構成する。この様な構成においては、例えば電流を印加させてジュール発熱させると、ヒータは表々の層の線膨張率の差から所定の方向へ屈曲し、この層の線膨張率の差から所定の方向へ配動することが可能である。この場合に、ヒータの発生によって気泡が発生される場合には、気泡発生による体積排除とヒータの屈曲運動による運動エネルギの付与とによってインク滴が効果的に発生される。

本発明の更に別の側面によれば、インク流路内 にヒータを配設して気泡を発生する場合に、その

- 12 -

乃至は封止プレートをカバープレート12と基板
11との間に介設させて基板11から所定の距離
に位置させている。従って、基板11とカバープ
レート12との間にはインク供給路14が形成さ
れており、このインク供給路14はインク室13
と共にインク流路を構成している。従って、イン
ク室13とインク供給路14は通常インク液体1
5で充填されている。本実施例においては、カバープレート12の所定の位置にノズル孔12aが
等別されている。

インク室13内の空間に延在してヒータ要素の加熱部16aが配設されている。第3回から明らかな如く、基板11の1表面内に大略矩形状のインク室13が凹設されており、この凹所13を横断してヒータ要素16の加熱部16aが架橋状に設けられている。更に、加熱部16aの両端に接続して一対のリード部16b,16bが横方向に延在して設けられている。好適には、加熱部16aとリード部16bとは同一物質から同時に付着形成されるが、例えば図示した如く、加熱部16

aの幅はリード部16bの幅より実質的に幅狭にに設定され、従って加熱部16aの電気抵抗がリード部16bのそれよりも実質的に大きくなる両間におれている。従って、ヒータ要素16のは実質間に電流を通電すると、リード部16bでは軽1100円が発熱することは無いが、加熱部発性のはジュール発熱によってかなりの発熱によってかなわれる。この場合に、実質的な発熱を扱けられており、インク室の空間内を延在したおり、オンク室の空間内を延在したおり、基板11と接触する部分には発生におさる。一方、リード部16bは基板11の低には、100円では

この様な構成においては、ヒータ要素16に電流を例えばパルス状に通電させると、リード部16 b では実質的に発熱を行なうことはなく、発熱は加熱部16 a で実質的に行なわれる。処で、加熱部16 a はインク室13の空間内に延在して設

- 15 -

の記録媒体へ向かって空中を飛行する。尚、第2 図に示した状態は、ヒータ要素16に通電しない 状態を示しており、従って加熱部16aの周囲に は気泡は発生しておらず、ノズル孔12aにおい ては、インク15は表面張力によってメニスカス 15bを形成している。

この様に、ヒータ要素16に通電を行なってインク滴15aを形成する場合に、従来技術の如い加熱部の略全体が基板上に接触して設けられていいる場合には、1ドット当りの加熱電力は代表的には、10V×0・05A程度であり、従っておしば、10V×0・05A程度であり、従っておにはは、10V×0・05A程度であり、従っておにおいても低消費電力とすることが可能となる。これにおいても低消費電力で電源部がコンパクトにないがであり、この為にポータブルのインクジェットプリンタとすることが可能である。

更に、基板11に凹所を凹設してインク室13 を設ける構成とした場合には、気泡発生によるイ けられており、それは殆どその全体がインク15 に接触しているので、加熱部16 a から発生された熱は有効的にインク15 へ伝達される。この様に、加熱部16 a から発散される熱はその全でが周囲のインク15 によって吸収され、基板11へ熱伝導によって逃げることが同避され、従来技術に比べて遥かに熱効率が高い。

ヒータ要素16に通電して加熱部16aが発熱すると、加熱部16aの表面で膜沸騰が行なわれ気泡が発生する、従って、インク室13の内のインク15は気泡の体積分だけ排除されることとを稼が比較的大きく設定されており、従ってインクを室13の体を室13の体を変したが、本実施例においては、インク室13の体を変が比較的大きく設定されており、従ってインクの間に形成されたインク供給路14への流体状の加熱されたインク15はインク室13を流動してが果からにノズル孔12aの方へ移動し、その結果インク流15aが発生される。インク流15aが発生される。インク流15a

- 16 -

ンク室13内のインクの流動は流体抵抗の大きな インク供給路14へ波及されることが実質的に阻 止されるので、隣接するノズル孔間が互いに干渉 することが実質的に防止され、高密度のマルチノ ズル構成とすることを可能とする。又、前述した 如く、従来技術においては、熱的な応答が緩慢で ある為、気泡形成の制御を俊敏に行なうことが不 可能であり、その為に熱的なロスやオーバーヒー トによるヒータ要素の寿命が劣化するという問題 があった。一方、本発明の構成においては、熱的 な応答が俊敏であり、発熱温度を周囲の状況に応 じてきめ細かく制御することが出来るので、熱効 率は高く又寿命は長期化される。尚、第2図及び 第3図に示したプリントヘッド10の全体的構成 は更に第5図に斜視図で示してあり、ヒータ要素 16はリード部16bの端部に電極部16cが設 けられていることが分かる。

次に、第4 a 図乃至第4 c 図を参照して、第2 図、第3 図、及び第5 図に示した熱インクジェットプリントヘッド10 の動作原理に付いて説明す

る。第4 a 図は、加熱部16 a に通電される前の 状態を示しており、インク室13内のインク15 は架橋状の加熱部16aの周囲に接触しており、 又ノズル孔12aにおいて表面張力によってメニ スカス15bが形成されている。第4b図は加熱 部16aにパルス状電流を通電させた直後の状態 を示しており、加熱部16aの表面上で膜沸騰が 起こり気泡17が発生し始めた状態を示している。 次いで、第4c図は加熱部16aの周囲に気泡1 7が成長された状態を示しており、この場合に、 プレート状の加熱部16aの上側のみならずその 下側にも気泡が発生されている。気泡17の発生 により排除された体積に相当するインクはインク 室13から押し出される分けであるが、その場合 にインク室13からインク供給路14への流体抵 抗は比較的大きいので、排除されたインクはノズ ル孔12aの方へ流動され、そこを通過して排出 されてイング濱15aを形成する。この様に、加 熟部16aの両面に気泡17が発生し、その排除 体積が有効にインク滴15aの形成に利用される

- 19 -

して配設した場合の実施例を示している。更に、第8b図は、ブリッジ状の加熱部16aをノズル孔12aとは全くオーバーラップさせずに互いに相対的に横方向へズラせて配設させた場合の実施例においても、加熱部16aはノズル孔12aと不整合に且つインク室13の一端に偏移させて配置させてあり、加熱部16aの周りに発生する気泡によって排除されたインクがより有効にノズル孔12aへ向かって流動することを助長させている。

第9図乃至第14図はヒータ要素16を凹所13に対して架橋状ではなく、片持架状に設けた幾つかの実施例を示している。即ち、第9図の実施例においては、矩形状の凹所13の右側の側部から凹所13で画定された空間内に片持梁状に一対のリード部16b,16bが延在しており、その先端部間を接続して輻狭の加熱部16aが形成されている。同様に、第10図の実施例においては、一対の片持梁状に延在する並設されたリード部16b,16bの先端部間にリング形状の加熱部1

ので、 従来技術と比較して、 効率が向上されている。

第6 a 図乃至第6 c 図はヒータ要素16の種々の実施例を示している。第6 a 図の実施例においては、一対の離隔された互いに平行なストリップ16 a , 及び16 a , によって加熱部16が形成部16が形成されている。一方、第6 c 図に示したヒータ要素においては、加熱部16は蛇行形状部16 a , から形成されている。更に、第7 a 図及び第7 b 図はカバープレート12に穿散するノズル孔12 a を 夫々 先 細形状12 a , に 夫々 形成した 場合の実施例を示している。これらのノズル孔12 a の形状は、例えばインク15 の 粘性等種々の条件に応じて適当に選択して使用することが可能である。

第8a 図は、架橋状の加熱部16a をノズル孔 12 a に整合して配散する代りに、多少右側へズ ラして部分的にノズル孔12aとオーバーラップ

- 20 -

6 a が設けられている。第11図の実施例では、 蛇行形状の加熱部16 a が一対のリード部16 b , 16 b の先端間に接続して設けられている。第1 2図は第9図の構造を有するプリントヘッドのB 一B方向に見た断面構造を示している。この場合 には、加熱部16 a がカバープレート12に穿設 したノズル孔12 a に整合して配設されているが、 加熱部16 a とノズル孔12 a とは前述した如く 不整合とさせることも可能である。

第13図及び第14図に示した実施例においては、基板11の凹所13を形成した1表面上に絶縁層18を被着形成しており、その絶縁層18はパターン形成された片持築状の支持部18aを有しており、酸支持部18aは凹所13で形成される空間内に張り出して延在している。従って、この実施例においては、ヒータ要素16の片持梁のリード部16b,16bは絶縁層18の支持部18a上に被着形成されており二重構造の片持梁を形成している。後に詳述するが、この様に空中への張り出し部を二重構造とし、夫々を繰降張率

し部が加熱により振動を発生する。この機械的な **撮動運動による運動量をインク15に付与してイ** ンク滴15aの形成に有効に利用することが可能 である。尚、基板11がシリコン基板である場合 には、綺緑層18は二酸化シリコンとすると良い。 第15図の実施例は、基板11の1表面上に絶 縁層18を全面に被着形成しており、その反対側 の表面から基板11の選択部分を終縁層18に到 達する迄エッチング除去して凹所13を形成して いる。従って、凹所13によって露出された絶縁 層18の部分はダイヤフラムを形成している。ヒ - タ要素16は絶縁層18の上に被着形成されて おり、従ってその加熱部はダイヤフラムの上に配 設してもうけられいる。本実施例においても、ヒ - タ要素16の気泡発生による体積排除による効 果に加えて、絶縁層18とヒータ要素16とを夫 々異なった線影張率に設定することにより、ヒー タ要素16の発熱によってダイヤフラムが振動を 発生し、その際の機械的運動によりインク液15

の異なる物質から構成することによって、張り出

- 23 -

第18図の実施例においては、基板11の1表面をエッチング除去して凹所13を形成すると共に基板11の反対側の表面上にチャンネル溝を刻むしてインク供給路14を形成したの一端部において凹所13を形成した上表面上にはいる。基板11の凹所13を形成した上表面上には機能する対止プレート19を被したカバープにその上にはノズル孔12aを穿散したカバーの下でるの上にはノズル孔12aを穿散したカバーの下の表面にはバックプレート20が設けられており、インク供給路14を画定している。尚、これ10の次の機能はおいても、加熱部16aはノズル孔12

第19図乃至第21図の実施例は、基板11を 異方性エッチングして貫通孔を設け、これをノズ ル孔として使用する場合を示している。即ち、第 19図及び第20図に示した実施例においては、 基板11を異方性エッチングによって先細形状の aの発生を助長することが可能となる。

第16図乃至第18図はインク室13へのイン ク導入用のインク供給路14を画定する為にスペ ーサとしても機能する封止プレート19をカバー プレート12と基板11との間に介在させた場合 の実施例を示している。第16図及び第17図に 示した実施例の場合には、基板11の1表面に基 板の一端側から所定距離延在する直線チャンネル 形状の溝が形成されており、この溝はインク流路 を形成しておりその一部はインク室13を画定す ると共にその一部はインク供給路14を画定して いる。インク室13内の空間を延在する加熱部1 6 a を持ったヒータ要素16 が基板11上に設け られており、眩インク流路の周囲を取りまく様に U字形状の封止プレート19 が基板上に形成され、 更にその上にカバープレート12が配設されてい る。この様な構成とした場合には、インク室13 及びノズル孔12aは全く独立となるので、マル チノズル形態とした場合にも、その他のノズルか ら悪影響を被ることは無い。

- 24 -

貫通孔11bを設け、これによってインク室13を形成すると共にインク濱15a射出用のノズル孔を形成している。基板11と所定距離離隔してバックプレート20が配設されており、その間にインク供給路14が形成されており、又加熱部16aはインク室13の空間内を延在して設けられている。この実施例は構造が極めて簡単であり製造が容易である。又、ヒータ要素16とノズル1bの加工が一連のホトエッチングプロセスに組み込める為に位置合せ精度及び間隔が正確である。

第21図に示した実施例は上述した実施例の変形例であり、基板11の内側設而上に絶縁層18が被着形成されており、異方性エッチングによって先網のノズル孔11bを穿散する場合に、絶縁層18がインク室13内に突出する張り出し部18aを形成し、その張り出し部18a上にヒータ要素16の加熱部16aが被着形成されている。 尚、この場合に、加熱部16aは張り出し部18

前述した如く、ヒータ要素16は単層に構成し

ても良いし、又多層構成にしても良いが、特に多層構成(例えば、前述した実施例では、絶縁層上にヒータ要素16を形成)とした場合には、その少なくとも1層を他の層の線膨張率と異なったものに設定することにより、発熱した場合にヒータ要素16が振動を発生し、この機械的運動をインク滴の発生に有効に利用することが可能である。次に、第22a図乃至第22i図を参照して、絶縁間で包囲された片持架状のヒータ要素を製造する場合の1例に付いて説明する。

第22a図に示した如く、シリコン等の基板11の上に、任意の公知の膜製造方法により、二酸化シリコン等の純緑層18を付着形成し、更にその上に順次モリブデン層16x、白金層16y、モリブデン層16zを形成する。次いで、第22b図に示した如く、層16xと16yと16zからなる複合層16の上にホトレジスト21を可定のパターンに露光し現像することによって第22c図に示した如きホトレジストパターン21a。21

- 27 -

造とする場合も同様の異方性エッチングによるアンダーカッテイングを利用すれば良い。本例においては、金属複合層16aはモリブデン、白金、モリブデンの3層構造であり、複合層16aは下地絡縁層18とパッシベーション用絶縁層16aはよって周囲が完全に包囲されているが、複合層16aは所望により単層構成とすることも可能である。

次に、基板11として特にシリコンウエハを使用した場合の実施例に付いて第23図を参照して詳細に説明する。シリコン基板11の上表面が(100)面であり、そこにインク流路11aを異方性エッチングにより形成すると共にヒータ加熱部16aをアンダーエッチングによって形成する場合には、架橋構造の加熱部16aが(111)面に対して平行にならない様に図示例では 8 = 4 5 の角度に配置させる。第23図の実施例では、大略矩形状のシリコン基板11の上表面にインク流路11aをその一端を基板11の端部に開放

b を形成する。次いで、第22d 図に示した如く、プラズマエッチングを行なって金属複合層 16を 選択的にエッチングする。その後に、ホトレジス トパターン21a,21bを剥離すると第22e 図に示した構造となる。

- 28 -

して直線状に延在するチャンネル形状にエッチン グ形成し、その流路11aの終端近傍に45度の 角度で架構状に延在する加熱部16aを設けたヒ ータ要素16が設けられている。更に、ヒータ要 素16と並列して検知要素26が設けられており、 該検知要素26も同様に架橋構造を有する検知部 26 a と、その両端に接続された一対のリード部 26 b, 26 b、及び電極部26 c, 26 cを有 している。尚、検知要素26はヒータ要素16と 同一の物質から同時的に形成すると良い。検知要 素26は検知部26aにおける電気的特性 (例え ば電気抵抗) の変化を検知してインク流路11 a 内のインクの状態、例えばインクの被温や流速、 を測定する。基板11上にはノズル孔12aを穿 設したカパープレート12を被着するが、その場 合に、好適には両者間に所定の形状の封止プレー トを介設させると良い。尚、第23回には、単一 のノズル孔12a及びインク流路11aのみ図示 してあるが、基板11上にアレイ状にインク流路 1 1 a を刻設すると共にそれに対応してノズル孔

12 a をアレイ状に配設させてマルチノズル構成とすることが可能である。

次に、シリコン基板を使用し、ヒータ及び検知 体を片持梁構造とした場合の具体的実施例に付い て第24図乃至第30図を参照して詳細に説明す る。第24回乃至第26回は第27回及び第28 図に夫々異なった箇所の断面構造を示した本発明 熱インクジェットプリントヘッドの1例のカバー プレート12と、封止プレート19と、基板11 とを夫々示している。第26図に示した如く、シ リコン基板11の上表面上には二酸化シリコン等 の絶縁物質からなる絶縁層18が付着形成されて おり、該絶縁層18は所定の形状にパターン化さ れており、又基板11はその選択した部分がエッ チング除去されてインク室13を画定する凹所が 門設されている。各インク室13の左端は共通イ ンク供給路に連通されており、その右端近傍にお いては、片持製状にインク室13内に張り出して いる粉級関18の一対の支持部18 aが形成され ており、その上には夫々ヒータ要素16のリング

- 31 -

又各インク室13の右端は基板11に刻設した共 通インク供給路14に連通している。各インク室 13内の空間に張り出して一対のリング状加熱部 16aとリング状検知部26aとが夫々片持梁形 状に形成されている。尚、第29図においては ヒータ要素16及び検知要素26は夫々簡略のに 短示してあることに注意すべきである。第30図 から明らかな如く、基板11上には所定の形状更に 持った封止プレート19が被着して設けられて いる。従って、本例においては、基板11とパックプレート20か被着して設けられて クプレート20とで基板11の1側部に横方向に 指向したノズル孔13aを画定している。

次に、上述したヒータ要素16と検知要素26とを具備する実施例のヒータ及び検知駆動回路に付いて第31回及び第32回を参照して説明する。第31回に示した如く、例えば基板11とカバープレート12との間に形成されたインク流路内に充填されているインク15をヒータ要素16の加熱部16aで局所的に加熱することによって気泡

状加熱部16aと、検知要素26のリング状検知部26aとが形成されている。

第26回の実施例においては、ヒータ要素16の上側リード部16bと検知要素26の下側リード部36に共通接続されている。この様な構成を有する基板11上に第25回に示した矩形形状の数19aを穿散した対した対したが次の次いでその上に第24回に示した如く円形のノズル孔12aを穿散した方とでは、カーブレート12を被着にれてブリントならにがたがった場合にはれる立てられた場合にはがったが変19aは大略インク室13の外周を取りでする。は大略インク室13の外周を取りででインクが充填されるインク室13の外周を取りででインクが充填されるインク室13の外間を正し、更に、ノズル孔12aは大略に一タ要素16のリング状加熱部16aに整合して配置この状態は第28回から明らかである。

第29図及び第30図に示したプリントヘッドは上述したプリントヘッドの変形例であり、この場合には、基板11の左端側に各インク室13の一端を開放させてノズル孔13aを両定しており、

~ 32 -

を発生しその排除体積を利用してインク15をノズル孔12aから押し出してインク滴15aを形成すると共に、検知要素26の検知部26aによってインク15の温度を検知しその液温情報に基づいて加熱部16aの加熱駆動を制御し最適なインク滴15aを形成する。この為に、ヒータ薬16に接続されたヒータ駆動回路24とに接続されており、同様に、検知要素26に接続された、複出回路22もタイミング回路23とヒータ駆動制御回路24とに接続されている。

この場合に、第26図に示した実施例の如くヒータ要素16と検知要素26とを共通接続36させてヒータ駆動回路21及び液温検出回路22へ接続する構成とすることが望ましく、その様な好適変形例を第32図に示してある。尚、この場合に、共通接続部36は接地接続すると良い。

次に、特に第33図乃至第35図を参照して、 ヒータ要素の架橋又は片持築構造を多層構造とし て少なくともその一層の線節張率を他の層のもの

と異ならせることによって多層構造体を機械的に 振動させ、その振動現象を利用してインクに運動 量を付与してインク滴の形成に寄与させる場合に 付いて詳細に説明する。第33図及び第34図に 示した実施例においては、基板11の上表面上に 絶縁層18が被着形成されており、その絶縁層1 8 が所定の形状にパターン形成されると共に基板 11の選択した部分がエッチング除去されてイン ク室13を画定している。 絶縁層18の一部はイ ンク室13の空間内に片持築状に張り出しており 支持部18aを形成している。絶縁層18上には ヒータ要素16が形成されており、それは一対の 互いに並設したリード部16bと、そこからイン ク室13の空間に片持築状にやや斜めに互いに近 接して延在する中間部16dと、その先端に接続 されるリング形状の加熱部16aとを有している。 従って、一対の中間部16dとリング状加熱部1 6 aとが全体として片持築形状に構成されており、 それと略同等の形状を有する絶縁物質からなる支 持部18a上に付着形成されて2層構成の片持梁

- 35 -

16 a に気泡を発生させて、その排除体積をインク濱15 a の形成に利用するとより効果的である。更に、第33 図及び第34 図に示した実施例においては、リング形状の加熱部16 a をノズル孔12 a の右側へズラせて位置させているが、例えば、加熱により片持築構成体が上方向へ屈曲される場合には、加熱部16 a をノズル孔12 a と整合させる構成とすることが良い。又、一般的には、白金と二酸化シリコンとは密着性が良く無いので、白金と二酸化シリコンとの間にモリブデン、クロム、チタン等の下地層を介在させるのが良い。

第35図は、片持築が加熱により上方向に屈曲する実施例を示している。即ち、第35図の実施例は前述したものと多くの点で同じ構成を有しているが、 基板11とカバープレート12との間にスペーサとしても機能する封止プレート19が介在されている。又、本例においては、 基板11の上表面上に付着形成した絶縁層18の上にヒータ要素16を付着形成しており、更にその上に絶縁層18と同一の前縁材料でより大きな膜厚でオー

を形成している。

基板11の上方には所定距離離隔してカバープ レート12が配設されており、両者間にインク供 給路14が形成されている。インク供給路14は インク供給源へ接続されており、通常インクで充 填されている。カパープレート12の所定箇所に はノズル孔12 a が穿設されており、インクが一 部射出されて印字用のインク滴15aを形成する。 この場合に、例えばヒータ要素16を白金で又純 縁層18を二酸化シリコンで形成した場合には、 ヒータ要素16の線膨張率の方が絶縁層18のそ れより大きく従って、リング加熱部16aが発熱 して片持粱が加熱されると、点線で示した如く片 持梁は下方へ屈曲する。従って、この屈曲運動に よってインク室13内のインクは矢印で示した如 く、大略時計方向に流動されて略ノズル孔12a の方向へ向かって押し長される。この様な片特製 の下方向屈曲運動のみによってインクをノズル孔 12aから射出させてインク滴15aを形成する ことも可能であるが、この場合に、リング加熱部

- 36 -

パーコート絶縁層22を付着形成してある。従っ て、本例の片持梁は、原理的には、3層構造を有 しており、その上部層22と下部層18とは同一 の絶縁性物質から構成されているが、上部層 22 を下部層18よりも大きな厚さに形成してあるの で、ヒータ要素16により加熱された場合には、 片持梁構成体は点線で示した如く、上方向へ屈曲 する。従って、この上方向届曲運動により、イン クがノズル孔12aを介して外部へ押し出されイ ンク滴が形成される。図示例の如く、片持粱構成 体の先端部がノズル孔12aの近傍に位置させる のが好適であるが、ノズル孔12aから多少ズレ て位置させることも可能である。更に、片持梁の 屈曲運動のみならず、加熱部16aに気泡を瞬時 に発生させてその時の排除体積をも利用してイン ク滴を形成することが望ましい。前述した如く、 ヒータ要素16を白金で構成し且つ上部及び下部 絶縁層18と22とを二酸化シリコンで構成する 場合にはそれらの間に密着層として例えばモリブ デンを介在させることが望ましい。

次に、第36図乃至第38図に示した実施例に 付いて説明する。第36図及び第37図に示した 実施例では、基板11の上表面を選択的にエッチ ングしてインク室13とインク供給路14を有す るインク流路を形成し、インク室の空間を延在さ せてリングを具備した加熱部16aがブリッジ状 に設けられている。インク室13の一端側は基板 11の1側部に画定したノズル孔13 aへ連通し ており、そこを介してインク被滴が射出される。 本例においては、インク室13はインク流路のチ ャンネル幅を部分的に横方向に拡大して形成され ている。この場合にも、前述した基板11の下方 向ヘアンダーカットエッチングした場合と、同様 の効果、即ちインク供給路14個への流れ抵抗を 高め逆流を防止する効果を享受することが可能と なる。本例の場合には、一回のエッチングでイン ク流路を形成することが可能であり、製造プロセ スが簡単化される。尚、図示例においては、イン ク室13からノズル孔13aへかけて多少先細の 形状とされているが、この遷移部分は同じ幅の儘

- 39 -

て、このオリフィス14aによって流れ抵抗が大きく設定され、インク室13からの逆流が防止される。更に、本例の変形例として、バックプレート20のリング加熱部16aに対応する箇所に点線で示した如く空洞部20aを形成しても良い。

次に、本発明の更に別の実施例に付いて第39 回及び第40a回乃至第40d回を参照して説明する。第39回の実施例においては、基板11の 表面にチャンネル形状のインク供給路14を刻度 すると共にそこらか末広形状に拡開するインク室 13が設けられている。インク室13は本例では 先細形状の遷移部分を介して基板11の1端部に に定されたノズル孔13aに連通している。末広 ク供給路14からインク室13へ遷移する末広部 内に位地してリング加熱部16aがインク室13 内に配設されており、リング加熱部16aは一対 のリード部16b,16bに接続されている。

第39図の如き構成の動作原理に付いて第40 a 図乃至第40 d 図を参照して説明する。第40 a 図に示した如く、リング加熱部16 a が加熱さ とするか或いは末広の形状としても良い。

第37図に示した如く、封止プレート19を介してカバープレート12が設けられている。尚、本例の変形例として、ノズル孔13aを閉塞して、カバープレート12の所望箇所に点線で示した如くノズル孔12aを穿散して設けても良い。

第38図は更に別の実施例を示しており、この 場合には、基板11の選択筋所をエッチング13を してチャンネル状の溝を形成してインク室13を 画定し、その一端側にノング状加熱部16aを定して有 ある。インク室内にはリング状加熱部16aをを なとータが空中に延在して設けられている上でも では、ボックプレート20が設けられている。本例においては、バックプレート20に でにおいては、バックが路14が形との成 が形成でなれている。で、場合に、インク供給路14が形成される機に位置決めしてセットする。従 が形成される機に位置決めしてセットする。従

- 40 -

れると、膜沸騰を起し気泡17の成長が開始される。この場合にリング加熱部16aはインク供給路14とインク室13との境界近傍に位地合いた気泡17はインク供給路14とではた気泡17はインク供給外がで、第40ト回室13との接触角度、気泡17の表面張力の関係からノズル13aの大力に大きら側へは圧力は伝達された。この為、インク室13内のインク15はノズル孔13a個わらないので、インク15がガスル孔13aから射出されて、インク液が形成される。

次いで、パルス電流が終了すると、第40 c 図に示した如く、リング加熱部16 a は周囲のインク15 によって急激に冷却され、気泡17 は瞬時に消滅してインク被面15 b は内部に引っ込む。次いで、第40 d 図に示した如く、インク供給路

14から新たなインクがインク室13内に供給されてインク液面15bは表面張力により適当なメニスカスの状態に復帰する。この様に、本実施例に拠れば、気泡17は積極的にノズル孔13aへ向かって成長する構成としてあり、従って気泡17の成長により、その排除体積に指向性が与えられその運動エネルギを有効に利用してインク滴を形成するものである。

第41図は、上述した実施例の変形例を示しており、インク室13とノズル孔13aとの選移部分に接続して別のインク供給路としてのインク供給部としてのインク供給補助路30を設けた場合である。但し、この場合に、インク供給補助路30の方の流れ抵抗をインク室13とノズル孔13aとの間の選移部のの流れ抵抗よりも大きく設定することが望ましい。第42図は更に別の変形例を示しており、窓移の流路内に流れ制御顕素31を配設している。第43図は更に別の変形例を示しておしている。第43図は更に別の変形例を示しており、第43図は更に別の変形例を示して

- 43 -

タT」とを並列接続し、更に別のヒータH。とサー ミスタTzとの整列接続したものと直列に接続詞、 夫々のノードに電圧 V,及び電圧 V。を印加するも のである。この場合には、抵抗値は T1>H1に設 定してあり、従ってHiに電流が流れて発熱しHi で気泡が発生する。H1とT1とは一体となってい るので、Tiの温度も上昇しその抵抗値が低下し Tiに電流が流れる。次にHiの電流が小さくなる。 サーミスタT.の抵抗値が桁違いに低下する為、 T1, H1, T2, H2の合成抵抗は小さくなり、印 加電圧 V₂に対して T₁→ H₂の経路で電流が流れ る。そこで、H。が発熱し、次にT。の電流が増加 しHzで気泡が発生する。HとTが近接配置され ている為に、同様に温度が上がる。しかし、日が 発熱し次にTが過熱される為に、多少の時間差 (数十 4 乃至は数msec) があり、気泡をノズ ル孔13a方向へ向かって移動させることとなる。 次に、第47図に示した実施例に付いて説明す る。この場合も前述した実施例と同様に気泡をノ

り、この場合は、インク室13と補助路13との間の遷移部分の流路断而よりも補助路30からノズル孔13a迄の遷移部分30aの流路断面を大きく設定し、補助路30からのインクの吸いあげ効果を向上させている。第44図は更に別の変形例を示しており、この場合には、遷移部分30aに角度αの傾斜を与えて末広形状としている。

次に、第45図及び第46図を参照して本発明 別の実施例に付いて説明する。なお、これらの実 施例も気泡の発生に指向性を与えてインク滴形成 の効果を向上させるものである点前述した実施例 とそのカテゴリーを同じくするものである。第4 5図に示した実施例では、複数本(図示例で流路 本)の加熱部16a、乃至16a、をインク流路内 ではインク室13の長手軸に沿って並設し、発路 らの過熱部を順次ノズル孔13aへ向かって発熱 らの過熱部を順より、発生される気泡はノズル孔 13aへ向かって順次成長され、排除体積に指向 性が与えれてインクの押出し動作に寄与する。第 46図の実施例は、一対のヒータH、とサーミス

- 44 -

本例では、インク供給路14からインク室13へ の末広遷移部分の末広壁に沿って大略V字形状で 且つ蛇行形状の過熱部16aを配設している。そ の動作を第48 a 図乃至第48 d 図を参照して説 明する。第48a図に示した如く、過熱部16a に電流パルスを印加させて過熱させると、夫々の 壁に沿って一対の気泡17、17が発生される。 次いで、第48b図に示した如く、気泡の凝集し ようとする作用により一対の気泡は統合される。 この場合、インク流路14に接続されている末広 壁の狭くなっている側で先ず気泡の結合が起こり、 表面張力の為に気泡は球形になろうとする効果も 加わり、インク供給路14が閉塞される。同時に 末広壁が拡開されている側では気泡の移動により 新たなインクがヒータ面に供給される。次いで、 第48c図に示した如く、新たなインクは過熱に よって気化し気泡となる。インク供給路14側は 狭い為に、気泡の表面張力、被と壁面の接触角度、 及び管抵抗から気泡面の位置へ変らない。一方、 反対側では、新たな気泡面の形成に伴い、表面張

ズル孔13aへ向かって成長させるものであるが、

カにより図示した如く安定した形状の気泡が形成される。管抵抗及びノズルによる抵抗が小さいので、第48d図に示した如く、インクはノズル孔13a方向へ押し出される。気泡が成長すると、周囲のインク液で冷却されて、気泡が収縮、消滅する。

第49図は更に別の実施例を示しており、この場合には、過熱部16aの幅は順次でその長手軸に変化させてインク室13内においてその長手軸方向において所定の温度に指向性を持たせ、神することにより気泡の成長に指向性を持たせ、インクのノズル孔13aへ無かって図の実施のの実施のの実施のの実施のの実施のの実施のの数には第50。図にである。第49図の実施例の動作は第51図及び第50。図にである。第49図の実施例の動作は第51図のである。第49図の実施例の動作は第51図のである。第49図の実施例の動作は第51図の変質を機動にとってあり、印加電圧を機軸にとってあり、印加電圧を機軸にとってあり、印加電圧を機軸にとってあり、印加電圧を機軸にとってあり、印加電圧を機軸にとってあり、可加電圧を機軸にとってあり、可加電圧を機軸にある。

- 47 -

第1図は従来の代表的な熱インクジェットプリ ントヘッドの構成を示した概略図、第2図は本発 明の熱インクジェットプリントヘッドの1実施例 を示した概略図、第3図は第1図のプリントヘッ ドの概略平面図、第4a図乃至第4c図は第1図 のプリントヘッドの動作原理を説明する各説明図、 第5図は第2図及び第3図のプリントヘッドの概 略斜視図、第6 a 図乃至第6 c 図はヒータ要素1 6の種々の実施例を示した各平面図、第7a図及 び第7ト図はノズル孔の変形例を示した各概略断 面図、第8 a 図及び第8 b 図は過熱部16 a とノ ズル孔12aとの相対的位置関係の異なる各実施 例を示した各概略断面図、第9図乃至第11図は ヒータ要素16を片持架構造とした場合の各概略 平面図、第12図は第9図のB-B線に沿っての 概略断面図、第13図はヒータ要素16を2層構 造の片持梁とした場合の概略平面図、第14図は 第13図のC-C線に沿っての概略断面図、第1 5 図はダイヤフラム構成とした場合の概略断面図、 第16図は基板11の表面に直線上のインク経路

る。又、第52a図乃至第52c図では、機軸に ヒータ位置を縦軸に温度をとってある。更に、第53a図乃至第53c図では、機軸にヒータ位置 を取ってあり、どこで気泡が発生するかを表して いる。尚、第51図乃至第53図において、ぞれ ぞれのa乃至bは対応している。

効 果

以上詳説した如く、本発明によれば、消費電力を著しく減少させることが可能であり、又応答速度を上げることが可能なので、高速の印字を行なうことが可能である。更に、構造は簡単であるから、製造が容易であり、高精度の加工が容易で新規な機構が容易に付加できる。特に高密度のマルチノズルを構成するのに効果的である。

以上、本発明の具体的実施の態機に付いて詳細に説明したが、本発明はこれら具体例にのみ限定されるべきものでは無く、本発明の技術的範囲を逸脱すること無しに種々の変形が可能であることは勿論である。

4. 図面の簡単な説明

- 48 -

を形成した場合の実施例の概略断面図、第17図 はその分解概略斜視図、第18図は基板11の裏 側表面にインク供給路を形成した実施例の概略断 面図、第19図は基板11を異方性エッチングし てノズル孔を形成した場合の概略断面図、第20 図はその分解概略斜視図、第21図はその変形例 を示した概略断面図、第22a図乃至第22i図 は本プリントヘッドの1実施例の製造方法の1例 を示した各概略断面図、第23図はシリコンウエ ハを基板11として使用しヒータ要素16と並設 して検知要素26を設けた場合の分解概略斜視図、 第24図はカバープレート12の1例を示した概 略部分平面図、第25図は封止プレート19の1 例を示した概略部分平面図、第26図は基板11 とその上にヒータ要素16と検知要素26とを並 列して形成した実施例の概略部分平面図、第27 図及び第28図は夫々第26図中のD-D線及び E-E線に沿っての各概略断面図、第29図は基 板11の1側部にノズル孔13aを画定した場合 の実施例の概略部分平面図、第30図は第29図

特開昭62-94347 (14)

中のF-F線に沿っての概略断面図、第31図は ヒータ要素16と検知要素26の駆動回路の1例 を示した概略図、第32図はその変形例を示した 概略図、第33回は片持梁状の2層構造のヒータ 要素16を持った実施例を示した概略断面図、第 34図はそのヒータ要素16とインク室13との 位置関係を示した概略平面図、第35図はその変 形例を示した概略断面図、第36図は基板11表 面を横方向に部分的に拡大してインク室13を画 定した実施例を示した概略部分平面図、第37図 は第36図のG-G線に沿っての概略斯面図、第 38図はその変形例を示した概略断面図、第39 図は発生される気泡の成長に指向性を付与する1 実施例を示した概略平面図、第40a図乃至第4 0 d 図はその動作原理を示した各概略図、第41 図乃至第44図はインク供給補助路30を設けた 変形例を示した各概略平面図、第45図及び第4 6 図はインク流路の長手軸に沿って複数個のヒー タ要素を並設して発生される気泡の成長に指向性 を付与する実施例を示した各概略図、第47回は

- 51 -

16 b:リード部

16c:電極部

18: 絶縁層

19:封止プレート

20:バックプレート

26:検知要素

26 a: 検知部

特許出顧人

リコー精器株式会社

代 班 人

小 橋 正



気泡の成長に指向性を付与する場合の変形例を示した概略図、第48 a 図乃至第48 d 図はその動作原理を示した各概略図、第49 図は気泡の成長に指向性を付与する場合の別の変形例を示した各版略図、第50 a 図乃至第50 c 図は第49 図の構造の種々の特性を示した各グラフ図、第51 a 図乃至第51 c 図と第52 a 図乃至第52 c 図と第53 a 図乃至第53 c 図は第49 図の動作原理を説明するのに有用な各グラフ図、である。

(符合の説明)

11:基板

12:カバープレート

12a:ノネル孔

13:凹所又はインク室

14:インク供給路

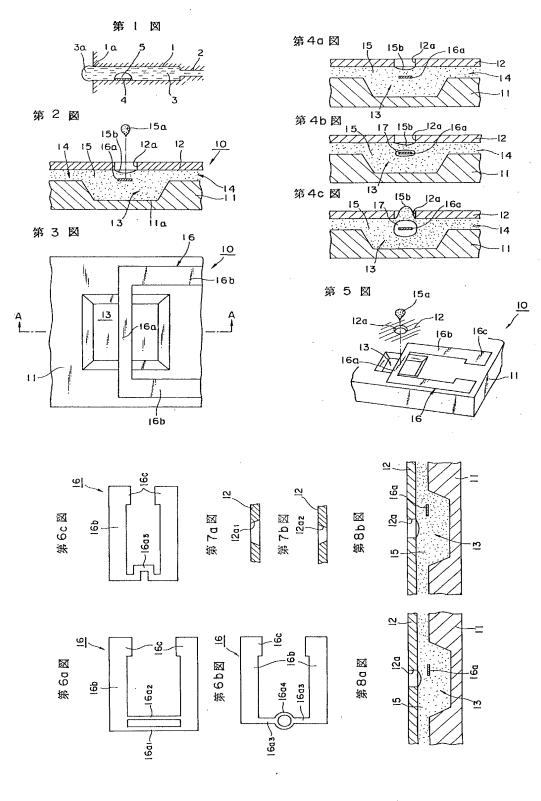
15:インク

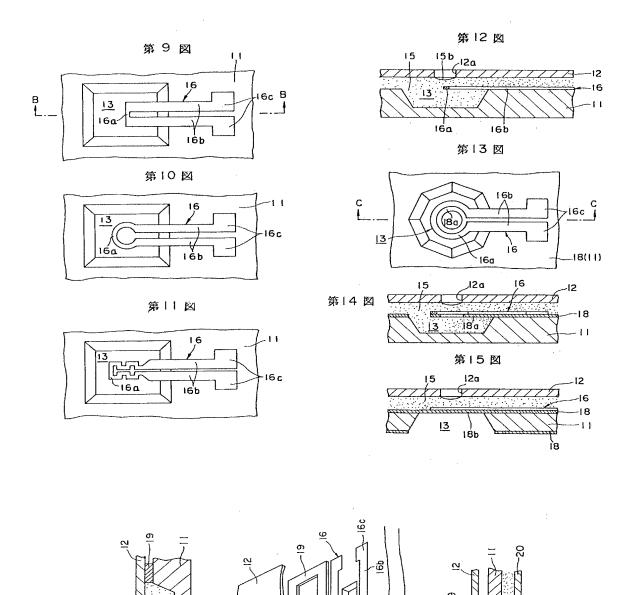
15 a: インク湾

16:ヒータ要素

16 a:加熱部

- 52 -





第 |6 図

ര.

第一区

120

第18四

